

This Page Is Inserted by IFW Operations  
and is not a part of the Official Record

## **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

**IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.**

**As rescanning documents *will not* correct images,  
please do not report the images to the  
Image Problems Mailbox.**

DIALOG(R) File 347:JAP10  
(c) 2000 JPO & JAP10. All rts. reserv.

05970901 \*\*Image available\*\*  
LIGHT WAVELENGTH CONVERTING MODULE

PUB. NO. : 10-254001 [JP 10254001 A]  
PUBLISHED: September 25, 1998 (19980925)  
INVENTOR(s) : SONODA SHINICHIRO  
APPLICANT(s) : FUJI PHOTO FILM CO LTD [000520] (A Japanese Company or  
Corporation), JP (Japan)  
APPL. NO. : 09-062575 [JP 9762575]  
FILED: March 17, 1997 (19970317)  
INTL CLASS: [6] G02F-001/37  
JAP10 CLASS: 29.2 (PRECISION INSTRUMENTS -- Optical Equipment)  
JAP10 KEYWORD: R002 (LASERS); R012 (OPTICAL FIBERS)

ABSTRACT

PROBLEM TO BE SOLVED: To stably oscillate a semiconductor laser by providing a transmission type wavelength selection optical element selecting the wavelength of a semiconductor laser beam by reflecting the laser beam by the end face of a specified light wavelength converting element.

SOLUTION: This module is provided with the semiconductor laser (laser diode) 10, a collimator lens 12 collimating the laser beam 11 outgoing in a divergent light state and emitting parallel beams, a condensing lens 13 converging the laser beam 11, a narrow-band pass filter 14 functioning as the wavelength selection optical element arranged between the lenses 12 and 13, and the light wavelength conversion element 15. As for the element 15, the direction of the spontaneous polarization of a substrate forms an angle  $\theta$ . ( $0$  deg.  $<$   $\theta$   $<$   $90$  deg.) with one surface of the substrate. The laser beam 11 is condensed by the lens 13 and converged on the end face 18a of a channel optical waveguide 18, then the wavelength of the laser beam 11 passing the filter 14 arranged in an external resonator is selected by the filter 14.

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号

特開平10-254001

(43) 公開日 平成10年(1998)9月25日

(51) Int.Cl.<sup>6</sup>

G 02 F 1/37

識別記号

F I

G 02 F 1/37

審査請求 未請求 請求項の数27 O.L (全 20 頁)

(21) 出願番号

特願平9-62575

(22) 出願日

平成9年(1997)3月17日

(71) 出願人 000005201

富士写真フィルム株式会社

神奈川県南足柄市中沼210番地

(72) 発明者 園田 慎一郎

神奈川県足柄上郡開成町宮台798番地 富士写真フィルム株式会社内

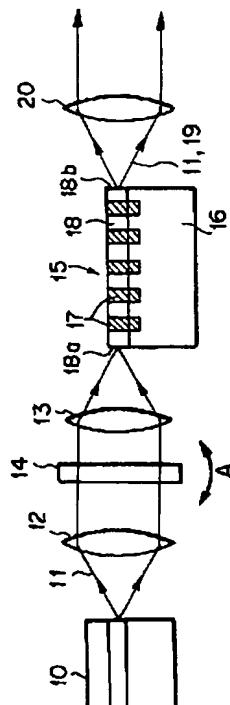
(74) 代理人 弁理士 柳田 征史 (外1名)

(54) 【発明の名称】 光波長変換モジュール

(57) 【要約】

【課題】 非線形光学効果を有する強誘電体結晶基板に光導波路が形成され、この光導波路にドメイン反転部が周期的に形成され、基本波の導波方向に垂直な面内において、基板の自発分極の向きが基板の表面に対して角度  $\theta$  ( $0^\circ < \theta < 90^\circ$ ) をなしている光波長変換素子によって基本波を波長変換するモジュールにおいて、半導体レーザーの発振波長をドメイン反転部の周期と位相整合する波長に正確にロックし、半導体レーザーを安定して発振させる。

【解決手段】 半導体レーザー10と光波長変換素子15との間に、狭帯域バンドパスフィルター等の波長選択光学素子14を設け、この波長選択光学素子14により、光波長変換素子15の端面18aで反射して半導体レーザー10にフィードバックするレーザービーム11の波長を選択する。



## 【特許請求の範囲】

【請求項1】 非線形光学効果を有する強誘電体結晶基板に、その一表面に沿って延びる光導波路が形成されるとともに、この光導波路に基板の自発分極の向きを反転させたドメイン反転部が周期的に形成されてなり、該光導波路においてドメイン反転部の並び方向に導波する基本波を波長変換する光波長変換素子であって、前記基本波の導波方向に垂直な面内において、前記基板の自発分極の向きが該基板の前記一表面に対して角度 $\theta$  ( $0^\circ < \theta < 90^\circ$ ) をなしている光波長変換素子と、

前記基本波としてこの光波長変換素子に入射されるレーザービームを発する半導体レーザーと、

この半導体レーザーと前記光波長変換素子との間に配され、該光波長変換素子の端面で反射して半導体レーザーにフィードバックするレーザービームの波長を選択する透過型の波長選択光学素子とからなる光波長変換モジュール。

【請求項2】 非線形光学効果を有する強誘電体結晶基板に、その一表面に沿って延びる光導波路が形成されるとともに、この光導波路に基板の自発分極の向きを反転させたドメイン反転部が周期的に形成されてなり、該光導波路においてドメイン反転部の並び方向に導波する基本波を波長変換する光波長変換素子であって、前記基本波の導波方向に垂直な面内において、前記基板の自発分極の向きが該基板の前記一表面に対して角度 $\theta$  ( $0^\circ < \theta < 90^\circ$ ) をなしている光波長変換素子と、

前記基本波としてこの光波長変換素子に入射されるレーザービームを発する半導体レーザーと、

前記光波長変換素子に入射する前の前記レーザービームを一部分岐させる光分岐手段と、この分岐されたレーザービームを反射させて前記半導体レーザーにフィードバックさせる反射部材と、前記半導体レーザーにフィードバックされるレーザービームの波長を選択する透過型の波長選択光学素子とからなる光波長変換モジュール。

【請求項3】 非線形光学効果を有する強誘電体結晶基板に、その一表面に沿って延びる光導波路が形成されるとともに、この光導波路に基板の自発分極の向きを反転させたドメイン反転部が周期的に形成されてなり、該光導波路においてドメイン反転部の並び方向に導波する基本波を波長変換する光波長変換素子であって、前記基本波の導波方向に垂直な面内において、前記基板の自発分極の向きが該基板の前記一表面に対して角度 $\theta$  ( $0^\circ < \theta < 90^\circ$ ) をなしている光波長変換素子と、

前記基本波としてこの光波長変換素子に入射されるレーザービームを発する半導体レーザーと、

前記光波長変換素子から出射した前記レーザービームを反射させて前記半導体レーザーにフィードバックさせる反射部材と、

前記半導体レーザーにフィードバックされるレーザービ

ームの波長を選択する透過型の波長選択光学素子とからなる光波長変換モジュール。

【請求項4】 前記光波長変換素子から出射した前記レーザービームと波長変換波とを分岐する光学系が設けられていることを特徴とする請求項3記載の光波長変換モジュール。

【請求項5】 非線形光学効果を有する強誘電体結晶基板に、その一表面に沿って延びる光導波路が形成されるとともに、この光導波路に基板の自発分極の向きを反転させたドメイン反転部が周期的に形成されてなり、該光導波路においてドメイン反転部の並び方向に導波する基本波を波長変換する光波長変換素子であって、前記基本波の導波方向に垂直な面内において、前記基板の自発分極の向きが該基板の前記一表面に対して角度 $\theta$  ( $0^\circ < \theta < 90^\circ$ ) をなしている光波長変換素子と、

前記基本波としてこの光波長変換素子に入射されるレーザービームを発する半導体レーザーと、

この半導体レーザーから、前記光波長変換素子に向かわない後方出射光として出射したレーザービームを反射させて前記半導体レーザーにフィードバックさせる反射部材と、

前記半導体レーザーにフィードバックされるレーザービームの波長を選択する透過型の波長選択光学素子とからなる光波長変換モジュール。

【請求項6】 非線形光学効果を有する強誘電体結晶基板に、その一表面に沿って延びる光導波路が形成されるとともに、この光導波路に基板の自発分極の向きを反転させたドメイン反転部が周期的に形成されてなり、該光導波路においてドメイン反転部の並び方向に導波する基本波を波長変換する光波長変換素子であって、前記基本波の導波方向に垂直な面内において、前記基板の自発分極の向きが該基板の前記一表面に対して角度 $\theta$  ( $0^\circ < \theta < 90^\circ$ ) をなしている光波長変換素子と、

前記基本波としてこの光波長変換素子に入射されるレーザービームを発する半導体レーザーと、

この半導体レーザーと前記光波長変換素子との間に配され、前記レーザービームの一部を反射させて半導体レーザーにフィードバックするとともに、このフィードバックするレーザービームの波長を選択する反射型の波長選択光学素子とからなる光波長変換モジュール。

【請求項7】 非線形光学効果を有する強誘電体結晶基板に、その一表面に沿って延びる光導波路が形成されるとともに、この光導波路に基板の自発分極の向きを反転させたドメイン反転部が周期的に形成されてなり、該光導波路においてドメイン反転部の並び方向に導波する基本波を波長変換する光波長変換素子であって、前記基本波の導波方向に垂直な面内において、前記基板の自発分極の向きが該基板の前記一表面に対して角度 $\theta$  ( $0^\circ < \theta < 90^\circ$ ) をなしている光波長変換素子と、

前記基本波としてこの光波長変換素子に入射されるレ

ザービームを発する半導体レーザーと、前記光波長変換素子から出射した前記レーザービームを反射させて前記半導体レーザーにフィードバックするとともに、このフィードバックするレーザービームの波長を選択する反射型の波長選択光学素子とからなる光波長変換モジュール。

【請求項8】 前記光波長変換素子から出射した前記レーザービームと波長変換波とを分岐する光学系が設けられていることを特徴とする請求項7記載の光波長変換モジュール。

【請求項9】 非線形光学効果を有する強誘電体結晶基板に、その一表面に沿って延びる光導波路が形成されるとともに、この光導波路に基板の自発分極の向きを反転させたドメイン反転部が周期的に形成されてなり、該光導波路においてドメイン反転部の並び方向に導波する基本波を波長変換する光波長変換素子であって、前記基本波の導波方向に垂直な面内において、前記基板の自発分極の向きが該基板の前記一表面に対して角度 $\theta$  ( $0^\circ < \theta < 90^\circ$ ) をなしている光波長変換素子と、

前記基本波としてこの光波長変換素子に入射されるレーザービームを発する半導体レーザーと、

この半導体レーザーから、前記光波長変換素子に向かわない後方出射光として出射したレーザービームを反射させて前記半導体レーザーにフィードバックするとともに、このフィードバックするレーザービームの波長を選択する反射型の波長選択光学素子とからなる光波長変換モジュール。

【請求項10】 前記波長選択光学素子が狭帯域バンドパスフィルターであることを特徴とする請求項1から9いずれか1項記載の光波長変換モジュール。

【請求項11】 前記狭帯域バンドパスフィルターが薄膜型バンドパスフィルターであることを特徴とする請求項10記載の光波長変換モジュール。

【請求項12】 前記薄膜型バンドパスフィルターが前記半導体レーザーの光出射端面に形成されていることを特徴とする請求項11記載の光波長変換モジュール。

【請求項13】 前記透過型の波長選択光学素子が薄膜型の狭帯域バンドパスフィルターであって、このバンドパスフィルターが前記反射部材の表面に形成されていることを特徴とする請求項2から5いずれか1項記載の光波長変換モジュール。

【請求項14】 前記波長選択光学素子がバルクグレーティングであることを特徴とする請求項1から9いずれか1項記載の光波長変換モジュール。

【請求項15】 前記反射型の波長選択光学素子が、コアに複数の屈折率変化部が等間隔に形成された光ファイバーからなるファイバーグレーティングであることを特徴とする請求項6から9いずれか1項記載の光波長変換モジュール。

【請求項16】 前記ファイバーグレーティングに入射

するレーザービームをこのファイバーグレーティングのコア端面上で収束させる収束光学系が設けられていることを特徴とする請求項15記載の光波長変換モジュール。

【請求項17】 前記半導体レーザーが前記光波長変換素子の端面に結合されていることを特徴とする請求項1から16いずれか1項記載の光波長変換モジュール。

【請求項18】 非線形光学効果を有する強誘電体結晶基板に、その一表面に沿って延びる光導波路が形成されるとともに、この光導波路に基板の自発分極の向きを反転させたドメイン反転部が周期的に形成されてなり、該光導波路においてドメイン反転部の並び方向に導波する基本波を波長変換する光波長変換素子であって、前記基本波の導波方向に垂直な面内において、前記基板の自発分極の向きが該基板の前記一表面に対して角度 $\theta$  ( $0^\circ < \theta < 90^\circ$ ) をなしている光波長変換素子と、

この光波長変換素子の端面に結合され、前記基本波としてこの光波長変換素子に入射されるレーザービームを発する半導体レーザーと、

この半導体レーザーの光出射面と前記光波長変換素子の端面との間に配され、該光波長変換素子の端面で反射して半導体レーザーにフィードバックするレーザービームの波長を選択する透過型の薄膜狭帯域バンドパスフィルターとからなる光波長変換モジュール。

【請求項19】 非線形光学効果を有する強誘電体結晶基板に、その一表面に沿って延びる光導波路が形成されるとともに、この光導波路に基板の自発分極の向きを反転させたドメイン反転部が周期的に形成されてなり、該光導波路においてドメイン反転部の並び方向に導波する基本波を波長変換する光波長変換素子であって、前記基本波の導波方向に垂直な面内において、前記基板の自発分極の向きが該基板の前記一表面に対して角度 $\theta$  ( $0^\circ < \theta < 90^\circ$ ) をなしている光波長変換素子と、

この半導体レーザーの光出射面と前記光波長変換素子の端面との間に配され、該光波長変換素子の端面で反射して半導体レーザーにフィードバックするレーザービームの波長を選択する透過型の薄膜狭帯域バンドパスフィルターとからなる光波長変換モジュール。

【請求項20】 前記光導波路がプロトン交換により形成されたものであって、前記角度 $\theta$ が $\theta < 70^\circ$ の範囲にあることを特徴とする請求項1から19いずれか1項記載の光波長変換モジュール。

【請求項21】 前記光導波路がプロトン交換およびアニールにより形成されたものであって、前記角度 $\theta$ が $\theta < 20^\circ$ の範囲にあることを特徴とする請求項1から19いずれか1項記載の光波長変換モジュール。

【請求項22】 前記角度 $\theta$ が $0.2^\circ < \theta$ の範囲にあることを特徴とする請求項1から21いずれか1項記載の光波長変換モジュール。

【請求項23】 前記光導波路がプロトン交換およびアニールにより形成されたものであって、前記角度 $\theta$ が $0.5^\circ < \theta$ の範囲にあることを特徴とする請求項1から21いずれか1項記載の光波長変換モジュール。

【請求項24】 前記強誘電体結晶基板が、該結晶のY軸をYZ面内でZ軸側に $3^\circ$ 回転させた軸に対して垂直な面でカットされたものであることを特徴とする請求項1から23いずれか1項記載の光波長変換モジュール。

【請求項25】 前記強誘電体結晶基板が、該結晶のZ軸をZX面内でX軸側に $87^\circ$ 回転させた軸に対して垂直な面でカットされたものであることを特徴とする請求項1から23いずれか1項記載の光波長変換モジュール。

【請求項26】 前記強誘電体がLiNb<sub>x</sub>Ta<sub>1-x</sub>O<sub>3</sub> ( $0 \leq x \leq 1$ ) またはそれにMgOあるいはZnOがドープされたものであることを特徴とする請求項1から25いずれか1項記載の光波長変換モジュール。

【請求項27】 前記光導波路において前記レーザービームがTEモードで導波するように構成されていることを特徴とする請求項1から26いずれか1項記載の光波長変換モジュール。

#### 【発明の詳細な説明】

##### 【0001】

【発明の属する技術分野】 本発明は、光導波路型の光波長変換素子を用いて基本波を第2高調波等に変換する光波長変換モジュールに関し、特に詳細には、光導波路基板として強誘電体結晶基板を用い、この光導波路に周期ドメイン反転構造を形成してなる光波長変換素子を用いた光波長変換モジュールに関するものである。

##### 【0002】

【従来の技術】 非線形光学効果を有する強誘電体の自発分極（ドメイン）を周期的に反転させた領域を設けた光波長変換素子を用いて、基本波を第2高調波に波長変換する方法が既にBleombergenらによって提案されている（Phys. Rev., vol. 127, No. 6, 1918 (1962) 参照）。この方法においては、ドメイン反転部の周期 $\Lambda$ を、

$$\Lambda c = 2\pi / \{ \beta(2\omega) - 2\beta(\omega) \}$$

ただし $\beta(2\omega)$ は第2高調波の伝搬定数

$\beta(\omega)$ は基本波の伝搬定数

で与えられるコヒーレント長 $\Lambda c$ の整数倍になるように設定することで、基本波と第2高調波との位相整合（いわゆる疑似位相整合）を取ることができる。

【0003】 そして、例えば特開平5-29207号に示されるように、非線形光学材料からなる光導波路を有し、そこを導波させた基本波を波長変換する光導波路型の光波長変換素子において、上述のような周期ドメイン反転構造を形成して、効率良く位相整合を取る試みもなされている。

【0004】 このように周期ドメイン反転構造を形成した従来の光導波路型の光波長変換素子は、基板の自発分極の向きの点から2つのタイプに大別されている。一方のタイプの光波長変換素子は図29に示すように、一つの基板表面2a（それに沿って光導波路1が延びる基板表面）に対して、矢印Pで示す基板2の自発分極の向きが垂直になっているものであり、別のタイプの光波長変換素子は図30に示すように、上記基板表面2aに対して基板2の自発分極の向きが平行になっているものである。

【0005】 前者のタイプの光波長変換素子は、例えば上記の特開平5-29207号等に示されているものであり、ドメイン反転部を基板表面から十分に深く形成できる反面、半導体レーザーと組み合わせて用いる場合には基本波の入射光学系が複雑化するという難点が認められる。以下、この点について詳しく説明する。

【0006】 図29の構成において、導波光のビームパターンは図中Aで示すように、矢印Rで示す偏光ベクトルの向きに平行な方向のビーム径が小さく、それに直角な方向のビーム径が大きいものとなる。またこのとき、偏光ベクトルの向きは基板2の自発分極の向き（一般にLiNbO<sub>3</sub>等の強誘電体において、自発分極の向きはZ軸と平行である）と一致し、導波モードはTMモードとなる。一方、半導体レーザー3から出射したレーザービーム4のビームパターンは、図中Bに示すように、矢印Qで示す偏光ベクトルの向きに平行な方向のビーム径が大きく、それに直角な方向のビーム径が小さいものとなる。

【0007】 そこで、半導体レーザー3から出射したレーザービーム4を光導波路1に入力させるためにそれぞれの偏光方向を合わせるとビーム形状がミスマッチし、レーザービーム4を効率良く光導波路1に入力させることができない。そうであると、第2高調波の強度が小さいものとなってしまう。

【0008】 そこで、レーザービーム4のビームパターンはそのままにしてその偏光方向を $90^\circ$ 回転させるために、コリメーターレンズ5と集光レンズ6との間に入／2板7を配してなる複雑な基本波入射光学系が必要となる。

【0009】 それに対して、図30に示すタイプの光波長変換素子の場合は、上記のような入／2板7を配さない状態でレーザービーム4の直線偏光方向と基板2のZ軸方向とが一致するので、複雑な基本波入射光学系は不要で、また半導体レーザー3を光導波路1の端面に直接結合することも可能となる。なお、このときの導波モードはTEモードとなる。

【0010】 しかしその反面、この図30に示すタイプの光波長変換素子は、ドメイン反転部8を基板表面2aから十分に深く形成することができないという問題がある。この点を、図31を参照して詳しく説明する。

【0011】この図31において、Dはドメイン反転部8を形成するための電極を示している。また、ドメイン反転部8の並び方向および基板2の厚さ方向は、それぞれ基板のX軸方向およびY軸方向である。波長変換する基本波の実際的な波長を考慮すると、図中aで示すドメイン反転部8の周期は数 $\mu\text{m}$ 程度となる。これを便宜的に $5\text{ }\mu\text{m}$ とすると、最大波長変換効率を得るためにドメイン反転部8の幅と非反転部の幅との比を1:1にするためには、ドメイン反転部8の幅(図中のb寸法)は $2.5\text{ }\mu\text{m}$ となる。電極Dを現在の一般的なプロセスで作成する場合、図中cで示す電極線幅を $0.5\text{ }\mu\text{m}$ よりも細くするのは困難であり、 $c=0.5\text{ }\mu\text{m}$ とすると、電極Dからドメイン反転部8の並び方向に $d=1\text{ }\mu\text{m}$ だけドメイン反転部8を成長させれば、ドメイン反転部8の幅が $2.5\text{ }\mu\text{m}$ となる。

【0012】ドメイン反転領域の成長速度は、基板2の自発分極の向きに沿った方向では大きく、自発分極の向きと垂直な方向(つまりX軸方向およびY軸方向)では小さくなってしまい、また、ドメイン反転領域のX軸方向およびY軸方向の成長速度は同じである。したがって、上述のようにしてドメイン反転部8の幅を $2.5\text{ }\mu\text{m}$ とすると、その深さ(Y軸方向の寸法)は $1\text{ }\mu\text{m}$ 程度となってしまう。

【0013】以上のような理由により、本タイプの従来の光波長変換素子においては、ドメイン反転部の深さが導波光の界分布よりも浅い $1\text{ }\mu\text{m}$ 程度にとどまっているため、ドメイン反転部と導波光との重なり積分が小さくて波長変換効率が低くなるという問題があった。

【0014】本出願人はこのような事情に鑑み、ドメイン反転部が十分に深く形成され、その一方、半導体レーザーを基本波光源として用いる場合に、複雑な基本波入射光学系を必要とせずに高い波長変換効率が得られる光波長変換素子を先に提案した(特願平8-47591号)。

【0015】この光波長変換素子は基本的に、非線形光学効果を有する強誘電体結晶基板に、その一表面に沿って延びる光導波路が形成されるとともに、この光導波路に基板の自発分極の向きを反転させたドメイン反転部が周期的に形成されてなり、該光導波路においてドメイン反転部の並び方向に導波する基本波を波長変換する光波長変換素子において、基本波の導波方向に垂直な面内において、基板の自発分極の向きが該基板の上記一表面にに対して、角度 $\theta$ ( $0^\circ < \theta < 90^\circ$ )をなしていることを特徴とするものである。

【0016】このように自発分極の向きが基板表面に対して、角度 $\theta$ ( $0^\circ < \theta < 90^\circ$ )傾いている基板に周期ドメイン反転構造を形成してなる光波長変換素子においては、ドメイン反転部が十分に深く形成され、その一方、半導体レーザーを基本波光源として用いる場合に、

複雑な基本波入射光学系を必要とせずに高い波長変換効率が得られるようになる。

### 【0017】

【発明が解決しようとする課題】ところで、上記の周期ドメイン反転構造を有する光導波路型の光波長変換素子は、半導体レーザーから発せられたレーザービームを波長変換するために多く用いられている。その場合、半導体レーザーの発振波長が、ドメイン反転部の周期と位相整合する波長と一致していないと、波長変換効率は著しく低いものとなり、実用性のある短波長光源を得ることは困難となる。

【0018】本発明は上記の事情に鑑みてなされたものであり、自発分極の向きが基板表面に対して角度 $\theta$ ( $0^\circ < \theta < 90^\circ$ )傾いている基板に周期ドメイン反転構造を形成してなる光導波路型の光波長変換素子により、半導体レーザーから発せられたレーザービームを波長変換する光波長変換モジュールにおいて、半導体レーザーの発振波長をドメイン反転部の周期と位相整合する波長に正確にロックし、半導体レーザーを安定して発振させることを目的とするものである。

### 【0019】

【課題を解決するための手段】本発明による1つの光波長変換モジュールは、前述した非線形光学効果を有する強誘電体結晶基板に、その一表面に沿って延びる光導波路が形成されるとともに、この光導波路に基板の自発分極の向きを反転させたドメイン反転部が周期的に形成されてなり、該光導波路においてドメイン反転部の並び方向に導波する基本波を波長変換する光波長変換素子であって、基本波の導波方向に垂直な面内において、基板の自発分極の向きが該基板の上記一表面にに対して角度 $\theta$ ( $0^\circ < \theta < 90^\circ$ )をなしている光波長変換素子と、基本波としてこの光波長変換素子に入射されるレーザービームを発する半導体レーザーと、この半導体レーザーと上記光波長変換素子との間に配され、該光波長変換素子の端面で反射して半導体レーザーにフィードバックするレーザービームの波長を選択する透過型の波長選択光学素子とからなることを特徴とするものである。

【0020】また本発明による別の光波長変換モジュールは、上記と同様の光波長変換素子および半導体レーザーに加えて、前記光波長変換素子に入射する前の基本波としてのレーザービームを一部分岐させる光分岐手段と、この分岐されたレーザービームを反射させて半導体レーザーにフィードバックさせる反射部材と、半導体レーザーにフィードバックされるレーザービームの波長を選択する透過型の波長選択光学素子とが設けられてなるものである。

【0021】また本発明によるさらに別の光波長変換モジュールは、上記と同様の光波長変換素子および半導体レーザーに加えて、光波長変換素子から出射した基本波としてのレーザービームを反射させて半導体レーザーに

フィードバックさせる反射部材と、半導体レーザーにフィードバックされるレーザービームの波長を選択する透過型の波長選択光学素子とが設けられてなるものである。

【0022】なおこの光波長変換モジュールにおいては、光波長変換素子から出射したレーザービームと波長変換波とを分歧する光学系が設けられるのが望ましい。

【0023】また本発明によるさらに別の光波長変換モジュールは、上記と同様の光波長変換素子および半導体レーザーに加えて、半導体レーザーから、光波長変換素子に向かわない後方射出光として出射したレーザービームを反射させて半導体レーザーにフィードバックさせる反射部材と、半導体レーザーにフィードバックされるレーザービームの波長を選択する透過型の波長選択光学素子とが設けられてなるものである。

【0024】また本発明によるさらに別の光波長変換モジュールは、上記と同様の光波長変換素子および半導体レーザーに加えて、この半導体レーザーと光波長変換素子との間に配され、レーザービームの一部を反射させて半導体レーザーにフィードバックするとともに、このフィードバックするレーザービームの波長を選択する反射型の波長選択光学素子が設けられてなるものである。

【0025】また本発明によるさらに別の光波長変換モジュールは、上記と同様の光波長変換素子および半導体レーザーに加えて、光波長変換素子から出射した基本波としてのレーザービームを反射させて半導体レーザーにフィードバックするとともに、このフィードバックするレーザービームの波長を選択する反射型の波長選択光学素子が設けられてなるものである。

【0026】なおこの光波長変換モジュールにおいては、光波長変換素子から出射した上記レーザービームと波長変換波とを分歧する光学系が設けられるのが望ましい。

【0027】また本発明によるさらに別の光波長変換モジュールは、上記と同様の光波長変換素子および半導体レーザーに加えて、この半導体レーザーから、光波長変換素子に向かわない後方射出光として出射したレーザービームを反射させて半導体レーザーにフィードバックするとともに、このフィードバックするレーザービームの波長を選択する反射型の波長選択光学素子が設けられてなるものである。

【0028】なお、以上説明した透過型あるいは反射型の波長選択光学素子としては、例えば狭帯域バンドパスフィルターを好適に用いることができる。またその中でも、薄膜型のバンドパスフィルターはより好ましい。

【0029】上記薄膜型の狭帯域バンドパスフィルターを用いる場合は、それを半導体レーザーの光出射端面に形成するのが望ましい。また、前記透過型の波長選択光学素子としてこの薄膜型の狭帯域バンドパスフィルターを用いる場合は、該フィルターを、レーザービームを半

導体レーザーにフィードバックさせる反射部材の表面に形成してもよい。

【0030】また、以上説明した透過型あるいは反射型の波長選択光学素子として、バルクグレーティングを用いることもできる。

【0031】他方、反射型の波長選択光学素子としては、コアに複数の屈折率変化部が等間隔に形成された光ファイバーからなるファイバーグレーティングを用いることもできる。

【0032】このようなファイバーグレーティングを用いる場合は、基本波としてのレーザービームを、このファイバーグレーティングのコア端面上で収束させる収束光学系が設けられるのが望ましい。

【0033】他方、基本波としてのレーザービームを発する半導体レーザーは、光波長変換素子の端面に結合されるのが望ましい。

【0034】このように、半導体レーザーを光波長変換素子の端面に結合させる場合は、透過型の波長選択光学素子として薄膜狭帯域バンドパスフィルターを用い、この薄膜狭帯域バンドパスフィルターを半導体レーザーの光出射面と光波長変換素子の端面との間に配し、この端面で反射して半導体レーザーにフィードバックするレーザービームの波長を該フィルターによって選択するのが望ましい。

【0035】また、上記のように半導体レーザーを光波長変換素子の端面に結合させる場合、反射型の波長選択光学素子として薄膜狭帯域バンドパスフィルターを用い、この薄膜狭帯域バンドパスフィルターを半導体レーザーの光出射面と光波長変換素子の端面との間に配し、このフィルターにより、基本波としてのレーザービームの一部を反射させて半導体レーザーにフィードバックするとともに、このフィードバックするレーザービームの波長を選択するのが望ましい。

【0036】他方、本発明の光波長変換モジュールに用いられる基板における前記角度 $\theta$ 、つまり自発分極の向きと基板表面とがなす角度 $\theta$ の上限値について考えると、光導波路がプロトン交換により形成されたものである場合は、 $\theta < 70^\circ$ に設定するのが望ましい。また、光導波路がプロトン交換およびアニールにより形成されたものである場合は、 $\theta < 20^\circ$ に設定するのが望ましい。

【0037】一方、この角度 $\theta$ の下限値について考えると、 $0.2^\circ < \theta$ とするのが望ましく、 $0.5^\circ < \theta$ とすればさらに好ましい。

【0038】また強誘電体結晶基板として、より具体的には、該結晶のY軸をYZ面内でZ軸側に $3^\circ$ 回転させた軸に対して垂直な面でカットされたものや、Z軸をZX面内でX軸側に $87^\circ$ 回転させた軸に対して垂直な面でカットされたものが好適に用いられる。

【0039】さらに基板を構成する強誘電体として、より具体的には、 $\text{LiNb}_x\text{Ta}_{1-x}\text{O}_3$  ( $0 \leq x \leq 1$ )

またはそれにMgOあるいはZnOがドープされたものが好適に用いられる。しかし本発明ではそれに限らず、Sc、MgOがドープされたLiNb<sub>x</sub>Ta<sub>1-x</sub>O<sub>3</sub>基板や、KTiOPO<sub>4</sub>、KNbO<sub>3</sub>等のその他の材料からなる基板を用いることも可能である。上記のMgOがドープされたLiNbO<sub>3</sub>基板は、光損傷に強いので、ノンドープのLiNb<sub>x</sub>Ta<sub>1-x</sub>O<sub>3</sub>基板等よりも好ましい。

【0040】また本発明の光波長変換モジュールは、基本波としてのレーザービームが、光導波路においてTEモードで導波するように構成されるのが望ましい。

【0041】

【発明の効果】上記構成を有する本発明の光波長変換素子においては、図2に示すように基板16の自発分極の向きつまりZ軸方向が、基板表面16aに対して垂直にはなっていないので、半導体レーザー10から出射したレーザービーム11をその直線偏光方向（矢印Q方向）が基板表面16aと平行となる状態で光導波路18に入射させても、非線形光学定数d<sub>33</sub>が利用されて波長変換が可能となる。なおこの場合、レーザービーム11の電界ベクトルの向きは基板表面16aと平行な向きとなり、該レーザービーム11は光導波路18をTEモードで導波する。そのときの実効的な非線形光学定数はd<sub>33</sub>cosθとなる。

【0042】上記のように、レーザービーム11をその直線偏光方向が基板表面16aと平行となる状態で光導波路18に入射させるのであれば、直線偏光方向を回転させる前述の入／2板等は不要で基本波入射光学系は簡単なものとなり、半導体レーザー10を光導波路18の端面に直接結合することも可能となる。また、レーザービーム11をこのようにして光導波路18に入射させる場合は、前述したようにレーザービーム11の光導波路18への入力効率も高くなる。

【0043】そして、基板16の自発分極の向きつまりZ軸方向が基板表面16aに対して角度θをなしているとき、図3に示すようにドメイン反転部17の深さdは基本的にd=Ltanθであるが、図30の従来技術に関して説明したドメイン反転領域の広がり1μmを考慮すればd=Ltanθ+1μm……(1)

となる。ここでLの値は、ドメイン反転させるために電場を印加する手段（図3では、一例として樹形電極80と平板電極81を示す）の大きさによって直接的に定まるものではなく、θの値が大きくなるにつれて増大する傾向を示す。なお、先に図30に示した従来装置においてはθ=0°としてドメイン反転部17を形成するからLが最小となり、図29に示した従来装置においてはθ=90°としてドメイン反転部17を形成するからLが最大（つまり電場印加用電極に対向する部分全域でドメイン反転が起きる）となっている。

【0044】そこで、θをある程度大きく設定することにより、ドメイン反転部17の深さdを十分に大きくする

ことが可能である。このようにしてドメイン反転部17を十分に深くすることができれば、ドメイン反転部17と導波光との重なり積分が大きくなり、高い波長変換効率が得られるようになる。

【0045】本発明の光波長変換モジュールは、上記構成の光波長変換素子を用いた上で、実際にレーザービームがTEモードで導波するように半導体レーザーを配設したものであるから、上述の通りにレーザービームの光導波路への入力効率が高くなり、基本波入射光学系は簡単なものとなり、そして高い波長変換効率が得られるものとなる。

【0046】なお従来より、プロトン交換光導波路において光ビームがTEシングルモードで導波するのは、Z軸と基板表面とがなす角度φが0°<φ<70°の場合であると考えられている（例えばJournal of Optical Communications 5(1984)1. pp16~19参照）。本発明においては、この角度φがすなわち角度θであるから、光導波路がプロトン交換により形成されたものである場合は、角度θをθ<70°の範囲に設定すると、波長変換が効率良くなされるようになる。

【0047】また、プロトン交換およびその後のアニールによって形成された光導波路において光ビームがTEシングルモードで導波するのは、Z軸と基板表面とがなす角度φが0°<φ<20°の場合であることが分かっている。したがって、光導波路がプロトン交換およびアニールにより形成されたものである場合は、角度θをθ<20°の範囲に設定すると、波長変換が効率良くなれるようになる。

【0048】一方、最大の波長変換効率が得られる最適なデューティ比を持つ（つまりドメイン反転部と非反転部の幅の比が1:1である）ドメイン反転構造を形成した場合、図3に示したL寸法は、θが数度以内であれば概ね50μmとなることが分かった。また一般に、導波モードの界分布は最も細くすると1.2μm程度にすることができる。したがって前述の(1)式より、θ=0.2°とすればドメイン反転部の深さd=1.2μmとなり、ドメイン反転部がその深さ方向において導波モードの界分布とほぼ同サイズとなる。したがって、0.2°<θとすれば、ドメイン反転部が導波モードの界分布と重なって余りあるものとなり、波長変換が効率良くなれるようになる。

【0049】なお、導波モードの界分布は上述のように最小で1.2μm程度とすることができますが、この界分布が大きい程、外部光を光導波路に安定して入射させることができる。実際には、この導波モードの界分布が1.4μmより大きければ外部光が光導波路に安定して入射する。前述の(1)式より、θ=0.5°とすればドメイン反転部の深さd=1.4μmとなるので、0.5°<θとすれば基本波が光導波路に安定して入射し、またドメイン反転部が導波モードの界分布と重なって波長変換が効率

良くなされるようになる。

【0050】そして本発明の光波長変換モジュールにおいては、半導体レーザーにフィードバックされるレーザービームを、狭帯域バンドパスフィルター、バルクグレーティングあるいはファイバーグレーティング等からなる波長選択光学素子に通すようにしたので、半導体レーザーの発振波長を安定して所望値、つまりドメイン反転部の周期と位相整合する波長に選択、ロックすることができる。

【0051】

【発明の実施の形態】以下図面を参照して、本発明の実施の形態を説明する。図1は、本発明の第1の実施形態による光波長変換モジュールを示すものであり、図2はその一部を概略的に示すものである。

【0052】図示されるようにこの光波長変換モジュールは、半導体レーザー（レーザーダイオード）10と、この半導体レーザー10から発散光状態で射出したレーザービーム11を平行光化発するコリメーターレンズ12と、平行光化されたレーザービーム11を収束させる集光レンズ13と、これらのレンズ12および13の間に配された波長選択光学素子としての狭帯域バンドパスフィルター14と、光波長変換素子15とを有している。

【0053】光波長変換素子15は、非線形光学効果を有する強誘電体であるLiNbO<sub>3</sub>にMgOが例えば5 mol%ドープされたもの（以下、MgO-LNと称する）の結晶からなる基板16に、そのZ軸と平行な自発分極の向きを反転させたドメイン反転部17が周期的に形成されてなる周期ドメイン反転構造と、この周期ドメイン反転構造に沿って延びるチャンネル光導波路18が形成されてなるものである。

【0054】周期ドメイン反転構造は、基板16のX軸方向にドメイン反転部17が並ぶように形成され、その周期Λは、MgO-LNの屈折率の波長分散を考慮し、980 nm近辺の波長に対して1次の周期となるように5.3 μmとされている。このような周期ドメイン反転構造は、例えば特開平6-242478号に示される方法によつて形成することができる。

【0055】一方チャンネル光導波路18は、周期ドメイン反転部17を形成した後、基板16の+Z面上に公知のフォトリソグラフィーとリフトオフにより金属マスクパターンを形成し、この基板16をピロリン酸中に浸漬してプロトン交換処理を行ない、マスクを除去した後にアニール処理する、等の方法によって作成することができる。その後このチャンネル光導波路18の両端面18a、18bをエッジ研磨すると、光波長変換素子15が完成する。

【0056】以下図4、5および6を参照して、光波長変換素子15の製造方法を詳しく説明する。図4中の16は、上記MgO-LN基板16の結晶からなる基板である。このMgO-LN基板16は、図5に示すようにMgO-LNのインゴット16'を、Y軸をYZ面内でZ軸側に3°回

転させた軸に対して垂直な面でカット、研磨して得られたものであり、単分極化処理がなされて例えれば厚さ0.3 mmに形成されている。なお、この研磨角度θ=3°の精度は±0.1°である。

【0057】以上のように形成されたMgO-LN基板16の表面16a、16bと平行でX軸と直交する方向、および基板表面16a、16bに対して垂直な方向はそれぞれ、Z軸方向およびY軸方向に対して角度θ=3°をなす方向となるので、これらの方向を便宜的にそれぞれZ'方向、Y'方向と称する。

【0058】上記MgO-LN基板16の表面16a、16bに、図4のようにそれぞれ櫛形電極80、平板電極81を取り付け、+Z側に位置する櫛形電極80の方が正電位、-Z側に位置する平板電極81の方が負電位となるようにして、両電極10、11間にパルス電圧を印加すると、図6に概略図示するように、+Z方向を向いていた基板16の自発分極の向きが電圧印加部分において反転して、ドメイン反転部17が形成される。なお上記自発分極の向きは、基板表面16aに対してθ=3°傾いており、したがってドメイン反転部17の分極の向きも基板表面16aに対して同様に傾くことになる。

【0059】本例では、櫛形電極80および平板電極81をCrから形成したが、MgO-LN基板16よりも電気抵抗が十分低い材料ならば何でも電極材料として用いることができる。櫛形電極80および平板電極81は周知のフォトリソグラフィーによって形成することができ、厚さは例えば20~100 μm、長さL<sub>1</sub>は例えば6 mm、両電極80、81間のギャップGは例えば100~500 μmとすればよい。また櫛形電極80の周期Λは4.75 μm、電極指の長さおよび幅はそれぞれ1000 μm、0.5 μmとした。そして平板電極81の幅、すなわちZ'方向の寸法は100 μmとした。

【0060】上記の電圧印加は、電流のリークを防止するために真空中で行なった。このときの真空度は、例えば5×10<sup>-5</sup> Torr以下とする。なお、このように真空中で電圧印加する代わりに、絶縁オイル中で電圧印加するようにもよい。また印加電圧のパルス幅は、1~10secとすればよい。

【0061】各ドメイン反転部17は、印加電圧が大きい程Z軸と垂直な方向に大きく広がるようになる。周知のように、周期ドメイン反転構造を利用して波長変換する場合の波長変換効率は、ドメイン反転部17と非反転部との導波方向の長さの比が1:1のときに最大となる。この比が1:1となるのは、例えば上記ギャップGが200 μmの場合は印加電圧を約4000Vにしたとき、ギャップGが400 μmの場合は印加電圧を約3500Vにしたときである。これらの最適電圧の値は、基板温度を室温に設定した場合のものであり、基板温度を例えば200 °Cとするとき、各場合の最適電圧は約1/3となる。

【0062】以上のようにして形成されたドメイン反転

部17の深さは2～3  $\mu\text{m}$ であり、図30に示した従来の光波長変換素子におけるドメイン反転部の深さ(1  $\mu\text{m}$ 程度)と比べて、ドメイン反転部17の深さが2～3倍となっている。

【0063】なお以上は、基板の表と裏に電極を形成してドメイン反転部を形成した例であるが、基板の表のみに電極を設けても、同様の深いドメイン反転部が得られる。この場合、電極形成プロセスを基板の表に対して行なうだけでよいので、素子製造プロセスが簡便になって、より望ましい。

【0064】次に上記MgO-LN基板16に、以下のようにしてチャンネル光導波路18を形成した。まず、ドメイン反転が最も深くなっている櫛形電極80の先端近傍に、周知のフォトリソグラフィーにより、Z'方向の幅が5～9  $\mu\text{m}$ 程度の金属(本例ではTa)のマスクを形成する。その後このMgO-LN基板16に対して、ピロリン酸中で160  $^{\circ}\text{C}$ で64分間プロトロン交換処理を行ない、Taマスクをエッティング液で除去した後、大気中において350  $^{\circ}\text{C}$ で1時間アニールする。以上の処理により、図1および2に示すように、ドメイン反転部17の並び方向に沿って延びるチャンネル光導波路18が形成される。

【0065】次に上記MgO-LN基板16の、チャンネル光導波路18の端面を含む-X面および+X面を光学研磨すると、光波長変換素子15が完成する。

【0066】そして図1に示すように、半導体レーザー10から発せられた中心波長950 nmのレーザービーム11を集光レンズ13により集光して、チャンネル光導波路18の端面18aにおいて収束させる。それにより、この基本波としてのレーザービーム11がチャンネル光導波路18内に入射する。このレーザービーム11はチャンネル光導波路18をTEモードで導波し、その周期ドメイン反転領域で位相整合(いわゆる疑似位相整合)して、波長が1/2つまり475 nmの第2高調波19に波長変換される。この第2高調波19もチャンネル光導波路18を導波モードで伝搬し、光導波路端面18bから出射する。

【0067】光導波路端面18bからは、波長変換されなかったレーザービーム11も発散光状態で出射し、第2高調波19とともにコリメーターレンズ20によって平行光化される。第2高調波19は、図示しないバンドパスフィルターやダイクロイックミラー等によってレーザービーム11と分離され、所定の用途に用いられる。

【0068】上記の光波長変換モジュールにおいては、MgO-LN基板16の自発分極の向きつまりZ軸方向が、基板表面16aに対して垂直にはなっていないので、半導体レーザー10から出射したレーザービーム11をそのまま直線偏光方向(矢印Q方向)が基板表面16aと平行となる状態で光導波路18に入射させても、非線形光学定数d<sub>33</sub>が利用されて波長変換が可能となる。なおこの場合、レーザービーム11についての出射ビームパターンと導波ビームパターンは一致し、ビームパターンのミスマッチ

がないため、該レーザービーム11を高効率で光導波路18に入力させることができる。そこで、発生する第2高調波19の強度が高くなる。レーザービーム11は光導波路18をTEモードで導波し、このときの実効的な非線形光学定数はd<sub>33</sub>cos  $\theta$ となる。

【0069】この場合の波長変換の換算効率は180 %/W cm<sup>2</sup>であり、例えば文献Technical Digest Of The Fourth Microoptics Conference And The Eleventh Topical Meeting On Gradient-index Optical Systems p.15

10 4等に記載されている、XまたはYカットのLiTaO<sub>3</sub>基板に光導波路および周期ドメイン反転構造を形成してなる従来の光波長変換素子の換算効率55 %/W cm<sup>2</sup>等と比べて、著しく高いものとなっている。

【0070】本実施形態においてはチャンネル光導波路18の端面18aに、波長950 nmのレーザービーム11を一部反射させる所定のコーティングが施され、該端面18aで反射したレーザービーム11が半導体レーザー10にフィードバックされる。つまりこの装置では、上記光導波路端面18aと半導体レーザー10の後方端面(図1中の左方の端面)によって半導体レーザー10の外部共振器が構成されている。

【0071】そしてこの外部共振器の中に配された狭帯域バンドパスフィルター14により、そこを透過するレーザービーム11の波長が選択される。半導体レーザー10はこの選択された波長で発振し、選択波長は狭帯域バンドパスフィルター14の回転位置(図1中の矢印A方向の回転位置)に応じて変化するので、この狭帯域バンドパスフィルター14を適宜回転させることにより、半導体レーザー10の発振波長を、ドメイン反転部17の周期と位相整合する波長に選択、ロックすることができる。

【0072】次に図7を参照して、本発明の第2の実施形態について説明する。なおこの図7において、図1および2中のものと同等の要素には同番号を付し、それらについての重複した説明は省略する(以下、同様)。

【0073】この第2の実施形態においては、コリメーターレンズ12と集光レンズ13との間にビームスプリッタ82が設けられ、光波長変換素子15に向かうレーザービーム11がこのビームスプリッタ82により一部分岐される。分岐されたレーザービーム11は狭帯域バンドパスフィルター14を透過した後、集光レンズ84によって収束し、その収束位置に配されたミラー85において反射する。

【0074】反射したレーザービーム11は、それまでの光路を逆に辿って半導体レーザー10にフィードバックされる。つまりこの装置では、上記ミラー85と半導体レーザー10の後方端面(図7中の左方の端面)によって半導体レーザー10の外部共振器が構成されている。

【0075】そしてこの外部共振器の中に配された狭帯域バンドパスフィルター14により、フィードバックされるレーザービーム11の波長が選択される。半導体レーザー10はこの選択された波長で発振し、選択波長は狭帯域

バンドパスフィルター14の回転位置（図7中の矢印A方向の回転位置）に応じて変化するので、この狭帯域バンドパスフィルター14を適宜回転させることにより、半導体レーザー10の発振波長を、ドメイン反転部17の周期と位相整合する波長に選択、ロックすることができる。

【0076】次に図8を参照して、本発明の第3の実施形態について説明する。この第3の実施形態において、光波長変換素子15の光導波路端面18bから出射した第2高調波19および、波長変換されなかつたレーザビーム11は、コリメーターレンズ20によって平行光化される。平行光化された第2高調波19はダイクロイックミラー21で反射し、利用位置に導かれる。一方波長変換されなかつたレーザビーム11はダイクロイックミラー21および狭帯域バンドパスフィルター14を透過し、集光レンズ22により集光されてミラー85上において収束する。

【0077】ミラー85で反射したレーザビーム11は、それまでの光路を逆に辿つて半導体レーザー10にフィードバックされる。つまりこの装置では、上記ミラー85と半導体レーザー10の後方端面（図8中の左方の端面）によって半導体レーザー10の外部共振器が構成されている。

【0078】そしてこの場合も、狭帯域バンドパスフィルター14を矢印A方向に適宜回転させることにより、半導体レーザー10の発振波長を、ドメイン反転部17の周期と位相整合する波長に選択、ロックすることができる。

【0079】次に図9を参照して、本発明の第4の実施形態について説明する。この第4の実施形態においては、光波長変換素子15に向かわないレーザビーム11R

（後方出射光）が、コリメーターレンズ86によって平行光化される。平行光化されたレーザビーム11Rは狭帯域バンドパスフィルター14を透過した後、集光レンズ84により集光されてミラー85上において収束する。

【0080】ミラー85で反射したレーザビーム11Rは、それまでの光路を逆に辿つて半導体レーザー10にフィードバックされる。つまりこの装置では、上記ミラー85と半導体レーザー10の前方端面（図9中の右方の端面）によって半導体レーザー10の外部共振器が構成されている。

【0081】そしてこの外部共振器の中に配された狭帯域バンドパスフィルター14により、フィードバックされるレーザビーム11Rの波長が選択される。半導体レーザー10はこの選択された波長で発振し、選択波長は狭帯域バンドパスフィルター14の回転位置（図9中の矢印A方向の回転位置）に応じて変化するので、この狭帯域バンドパスフィルター14を適宜回転させることにより、半導体レーザー10の発振波長を、ドメイン反転部17の周期と位相整合する波長に選択、ロックすることができる。

【0082】次に図10を参照して、本発明の第5の実施形態について説明する。この第5の実施形態の光波長変換モジュールは、図1に示したものと比べると、狭

域バンドパスフィルター14に代えて透過型のバルクグレーティング90が用いられている点が異なるものである。このバルクグレーティング90も波長選択光学素子として機能するものであり、それを矢印A方向に適宜回転させることにより、半導体レーザー10の発振波長を、ドメイン反転部17の周期と位相整合する波長に選択、ロックすることができる。

【0083】なおこの透過型のバルクグレーティング90は、図7、8および9図に示した各構成においても、狭帯域バンドパスフィルター14に代えて用いることができ、そのようにした場合も上記と同様の作用、効果を奏するものである。

【0084】次に図11を参照して、本発明の第6の実施形態について説明する。この第6の実施形態の光波長変換モジュールは、図1に示したものと比べると、狭帯域バンドパスフィルター14に代えて、透過型の狭帯域薄膜バンドパスフィルター91が用いられた点が異なるものである。この狭帯域薄膜バンドパスフィルター91は、半導体レーザー10の光出射端面10a上に形成されている。

【0085】この狭帯域薄膜バンドパスフィルター91は、薄膜の構成に応じた波長の光を選択的に透過させるものである。このような狭帯域薄膜バンドパスフィルター91を、光波長変換素子15の光導波路端面18aと半導体レーザー10の後方端面（図11中の左方の端面）によって構成される半導体レーザー10の外部共振器中に配したことにより、半導体レーザー10の発振波長を、ドメイン反転部17の周期と位相整合する波長に選択、ロックすることができる。

【0086】次に図12を参照して、本発明の第7の実施形態について説明する。この第7の実施形態の光波長変換モジュールは、図1に示したものと比べると、透過型の狭帯域薄膜バンドパスフィルター91の配置位置が異なるものである。すなわちこの場合は、光波長変換素子15の光導波路端面18aを含む端面上に狭帯域薄膜バンドパスフィルター91が形成されている。

【0087】この実施形態でも、狭帯域薄膜バンドパスフィルター91を、光波長変換素子15の光導波路端面18aと半導体レーザー10の後方端面（図12中の左方の端面）によって構成される半導体レーザー10の外部共振器中に配したことにより、半導体レーザー10の発振波長を、ドメイン反転部17の周期と位相整合する波長に選択、ロックすることができる。

【0088】次に図13を参照して、本発明の第8の実施形態について説明する。この第8の実施形態の光波長変換モジュールは、図12に示したものと比べると、コリメーターレンズ12および集光レンズ13を省いた上で、半導体レーザー10の光出射端面10aを、透過型の狭帯域薄膜バンドパスフィルター91を介して光波長変換素子15に直接的に結合した点が異なるものである。

【0089】この実施形態でも、狭帯域薄膜バンドパス

フィルター91を、光波長変換素子15の光導波路端面18aと半導体レーザー10の後方端面（図13中の左方の端面）によって構成される半導体レーザー10の外部共振器中に配したことにより、半導体レーザー10の発振波長を、ドメイン反転部17の周期と位相整合する波長に選択、ロックすることができる。

【0090】またこの第8の実施形態の光波長変換モジュールは、基本波を光波長変換素子に入射させる入射光学系が不要であるため、構成が簡単で、また光学的な調整も極めて容易なものとなる。

【0091】上記のように半導体レーザー10を光波長変換素子15に結合する場合、透過型の狭帯域薄膜バンドパスフィルター91は半導体レーザー10と光波長変換素子15との間に限らず、例えば、光波長変換素子15の光導波路端面18bを含む端面上等に形成することも可能である。

【0092】さらに、半導体レーザー10を光波長変換素子15に結合する場合、波長選択光学素子は上記透過型の狭帯域薄膜バンドパスフィルター91に限られるものではないことは勿論である。例えば前述した図8の構成において、レンズ12および13を省いて半導体レーザー10を光波長変換素子15に直接結合することもできる。

【0093】次に図14を参照して、本発明の第9の実施形態について説明する。この第9の実施形態の光波長変換モジュールは、図8に示したものと比べると、狭帯域バンドパスフィルター14に代えて、透過型の狭帯域薄膜バンドパスフィルター91が用いられた点が異なるものである。この狭帯域薄膜バンドパスフィルター91は、光波長変換素子15の光導波路端面18bを含む端面上に形成されている。

【0094】この実施形態でも、狭帯域薄膜バンドパスフィルター91を、ミラー85と半導体レーザー10の後方端面（図14中の左方の端面）によって構成される半導体レーザー10の外部共振器中に配したことにより、半導体レーザー10の発振波長を、ドメイン反転部17の周期と位相整合する波長に選択、ロックすることができる。

【0095】次に図15を参照して、本発明の第10の実施形態について説明する。この第10の実施形態の光波長変換モジュールは、図9に示したものと比べると、狭帯域バンドパスフィルター14に代えて、透過型の狭帯域薄膜バンドパスフィルター91が用いられた点が異なるものである。この狭帯域薄膜バンドパスフィルター91は、ミラー85の反射面上に形成されている。

【0096】この実施形態でも、狭帯域薄膜バンドパスフィルター91を、ミラー85と半導体レーザー10の前方端面（図15中の右方の端面）によって構成される半導体レーザー10の外部共振器中に配したことにより、半導体レーザー10の発振波長を、ドメイン反転部17の周期と位相整合する波長に選択、ロックすることができる。

【0097】なお以上説明した透過型の狭帯域薄膜バンドパスフィルター91は、図7の構成において狭帯域バン

ドパスフィルター14に代えて用いることも勿論可能である。その場合、狭帯域薄膜バンドパスフィルター91は、例えばミラー85の反射面や、半導体レーザー10の前方端面（図7中の右方の端面）の上に形成すればよい。

【0098】次に図16を参照して、本発明の第11の実施形態について説明する。この第11の実施形態の光波長変換モジュールは、図7に示したものと比べると、ミラー85に代えて反射型のバルクグレーティング92が設けられ、そして狭帯域バンドパスフィルター14が省かれた点が異なるものである。

【0099】上記反射型のバルクグレーティング92は、そこに入射したレーザービーム11を反射させる。つまりこの装置では、このバルクグレーティング92と半導体レーザー10の後方端面（図16中の左方の端面）によって半導体レーザー10の外部共振器が構成されている。またこのバルクグレーティング92は波長選択光学素子として機能するものであり、それを矢印A方向に適宜回転させることにより、半導体レーザー10の発振波長を、ドメイン反転部17の周期と位相整合する波長に選択、ロックすることができる。

【0100】次に図17を参照して、本発明の第12の実施形態について説明する。この第12の実施形態の光波長変換モジュールは、図8に示したものと比べると、ミラー85に代えて反射型のバルクグレーティング92が設けられ、そして狭帯域バンドパスフィルター14が省かれた点が異なるものである。

【0101】上記反射型のバルクグレーティング92は、そこに入射したレーザービーム11を反射させる。つまりこの装置では、このバルクグレーティング92と半導体レーザー10の後方端面（図17中の左方の端面）によって半導体レーザー10の外部共振器が構成されている。またこのバルクグレーティング92は波長選択光学素子として機能するものであり、それを矢印A方向に適宜回転させることにより、半導体レーザー10の発振波長を、ドメイン反転部17の周期と位相整合する波長に選択、ロックすることができる。

【0102】次に図18を参照して、本発明の第13の実施形態について説明する。この第13の実施形態の光波長変換モジュールは、図9に示したものと比べると、ミラー85に代えて反射型のバルクグレーティング92が設けられ、そして狭帯域バンドパスフィルター14が省かれた点が異なるものである。

【0103】上記反射型のバルクグレーティング92は、そこに入射したレーザービーム11を反射させる。つまりこの装置では、このバルクグレーティング92と半導体レーザー10の前方端面（図18中の右方の端面）によって半導体レーザー10の外部共振器が構成されている。またこのバルクグレーティング92は波長選択光学素子として機能するものであり、それを矢印A方向に適宜回転させることにより、半導体レーザー10の発振波長を、ドメイ

ン反転部17の周期と位相整合する波長に選択、ロックすることができる。

【0104】なお、以上説明したような反射型のバルクグレーティング92に代えて、反射型の狭帯域薄膜バンドパスフィルターを用いることもできる。そのように形成された本発明の第14の実施形態を、図19を参照して説明する。この第14の実施形態の光波長変換モジュールは、図18に示したものと比べると、コリメーターレンズ86、集光レンズ84および反射型のバルクグレーティング92を省いて、半導体レーザー10の後方端面10bに反射型の狭帯域薄膜バンドパスフィルター95を形成した点が異なるものである。

【0105】なお勿論ながら、上記図19の構成においてレンズ12および13を省いて、半導体レーザー10を光波長変換素子15に直接結合するようなことも可能である。

【0106】次に図20を参照して、本発明の第15の実施形態について説明する。この第15の実施形態の光波長変換モジュールは、図17に示したものと比べると、バルクグレーティング92に代えてファイバーグレーティング23が設けられている点が異なるものである。

【0107】光波長変換素子15の光導波路端面18bからは、波長変換されなかったレーザービーム11も発散光状態で射出し、コリメーターレンズ20によって平行光化される。平行光化された第2高調波19はダイクロイックミラー21で反射し、利用位置に導かれる。一方波長変換されなかったレーザービーム11はダイクロイックミラー21を透過し、集光レンズ22により集光されてファイバーグレーティング23の端面において収束する。

【0108】このファイバーグレーティング23は図21に詳しく述すように、クラッド23b内にそれよりも高屈折率のコア23cが埋め込まれてなり、そしてコア23cには複数の屈折率変化部が等間隔に形成された光ファイバーである。このファイバーグレーティング23は、例えばクラッド外径が125 μm、コア径が約10 μmの光通信用光ファイバーのコア23cに、紫外域の波長248 nmのエキシマレーザー光を用いて二光束干渉露光により干渉縞を形成させ、コア23cの光が照射された部分の屈折率を変化（上昇）させることにより作成される。なおこの屈折率変化は、コア23cにドープされている酸化ゲルマニウムが紫外線照射により化学変化を起こすことによって生じると考えられている。

【0109】上記ファイバーグレーティング23は、集光レンズ22を経たレーザービーム11の収束位置にコア端面23aが位置するように配設されている。そこでレーザービーム11はコア端面23aからコア23c内に入射し、そこを伝搬する。コア23cに形成された上記屈折率変化部は、レーザービーム11の伝搬方向に沿ったグレーティング（回折格子）を構成している。このグレーティングは、コア23cを伝搬する光ビームのうち、その周期Λcに対応した特定波長の光のみを反射回折させ、光波長変

換素子15を介して半導体レーザー10にフィードバックさせる。つまりこの装置では、コア23cに形成されたグレーティングと半導体レーザー10の後方端面（図20中の左方の端面）によって半導体レーザー10の外部共振器が構成されている。

【0110】したがって、上記グレーティングの周期Λcを所定値に設定しておくことにより、半導体レーザー10の発振波長を、ドメイン反転部17の周期と位相整合する波長に選択、ロックすることができる。

10 【0111】次に図22を参照して、本発明の第16の実施形態について説明する。この第16の実施形態の光波長変換モジュールにおいて、第2高調波19はダイクロイックミラー30を透過して利用位置に導かれ、レーザービーム11はこのダイクロイックミラー30で反射してファイバーグレーティング23に導かれる。

【0112】この場合も、ファイバーグレーティング23のコアに形成されたグレーティングと半導体レーザー10の後方端面（図22中の左方の端面）によって半導体レーザー10の外部共振器が構成され、図20の装置におけると同様の効果が得られる。

【0113】次に図23を参照して、本発明の第17の実施形態について説明する。この第17の実施形態の光波長変換モジュールは、図20のものと比べると、波長変換されなかったレーザービーム11と第2高調波19とを分離する手段が異なるものである。すなわち本装置においては、ファイバーグレーティング33として、前述と同様の屈折率変化部を有する第1のファイバー34と、この第1のファイバー34に結合された第2のファイバー35とからなるものが用いられている。これら第1のファイバー34および第2のファイバー35は、波長選択ファイバーカップラを構成している。

【0114】光波長変換素子15から発散光状態で射出したレーザービーム11および第2高調波19は、収束光学系としての集光レンズ31により収束せしめられる。この収束位置には、ファイバーグレーティング33の第2のファイバー35の一端面が配されており、レーザービーム11および第2高調波19はこの第2のファイバー35に入射する。この第2のファイバー35に入射してそこを伝搬した第2高調波19は、該第2のファイバー35の他端面から発散光状態で射出し、コリメーターレンズ20によって平行光化された上で、利用位置に導かれる。

【0115】一方、第2のファイバー35に入射してそこを伝搬したレーザービーム11は、両ファイバー34、35の結合部分において第1のファイバー34の方に移り、該第1のファイバー34を伝搬してその屈折率変化部において反射回折する。反射回折したレーザービーム11は、第2のファイバー35および光波長変換素子15を介して半導体レーザー10にフィードバックされ、そこでこの場合も図20の装置におけると同様の効果が得られることになる。

【0116】なお上記とは反対に、集光レンズ31により収束したレーザービーム11および第2高調波19をまず第1のファイバー34に入射させ、該第1のファイバー34を伝搬する第2高調波19を第2のファイバー35の方に移すようにもよい。

【0117】以上説明した第15、16および17の実施形態はいずれも、光波長変換素子15から波長変換されずに射出した基本波としてのレーザービーム11をファイバーグレーティングにより反射回折させるものであるが、次に、光波長変換素子15に入射する前のレーザービーム11をファイバーグレーティングにより反射回折させるようにした3つの実施形態について説明する。

【0118】図24は、本発明の第18の実施形態による光波長変換モジュールを示すものである。この光波長変換モジュールにおいて、半導体レーザー10から発散光状態で射出したレーザービーム11は、収束光学系としての集光レンズ40により収束せしめられる。この収束位置には、図20の装置で用いられたものと同様のファイバーグレーティング23の一端面が配されており、レーザービーム11はこのファイバーグレーティング23に入射する。

【0119】ファイバーグレーティング23を伝搬したレーザービーム11の一部は、該ファイバーグレーティング23の屈折率変化部において反射回折する。反射回折したレーザービーム11は、集光レンズ40を介して半導体レーザー10にフィードバックされ、そこでこの場合も図20の装置におけるのと同様の効果が得られることになる。

【0120】一方、ファイバーグレーティング23を伝搬してその他端面から射出したレーザービーム11は、集光レンズ41により集光されて光波長変換素子15のチャンネル光導波路18に入射し、そこで第2高調波19に波長変換される。光波長変換素子15から発散光状態で射出した第2高調波19およびレーザービーム11は、コリメーターレンズ20によって平行光化され、第2高調波19が利用位置に導かれる。この第2高調波19をレーザービーム11から分離させるには、既に説明したようなものを適宜用いればよい。

【0121】次に図25を参照して、本発明の第19の実施形態について説明する。この第19の実施形態の光波長変換モジュールにおいては、コリメーターレンズ12によって平行光化されたレーザービーム11がビームスプリッタ45によって分岐される。すなわち、このビームスプリッタ45を透過したレーザービーム11は、図20の装置におけるのと同様にして光波長変換素子15に導かれる。他方、このビームスプリッタ45で反射したレーザービーム11はミラー46で反射した後、集光レンズ22で集光されてファイバーグレーティング23に入射する。

【0122】ファイバーグレーティング23に入射してそれを伝搬したレーザービーム11は、該ファイバーグレーティング23の屈折率変化部において反射回折する。反射

回折したレーザービーム11は、ミラー46やビームスプリッタ45等を介して半導体レーザー10にフィードバックされ、そこでこの場合も図20の装置におけるのと同様の効果が得られる。

【0123】なおこの実施形態においては、コリメーターレンズ12および集光レンズ22により、光波長変換素子15に入射する前のレーザービーム11を収束させる収束光学系が構成されている。

【0124】次に図26を参照して、本発明の第20の実施形態について説明する。この第20の実施形態の光波長変換モジュールは、前述した図24の光波長変換モジュールと比べると、ファイバーカップラを構成するファイバーグレーティング50が用いられている点が異なるものである。このファイバーグレーティング50は、屈折率変化部を有する第1のファイバー51と、該第1のファイバー51に結合された第2のファイバー52とからなるものである。

【0125】上記第2のファイバー52に入射してそこを伝搬するレーザービーム11は、一部が両ファイバー51、52の結合部分において第1のファイバー51の方に移つて、二系統に分岐される。第2のファイバー52を伝搬してその他端面から射出したレーザービーム11は、集光レンズ41により集光されて光波長変換素子15のチャンネル光導波路18に入射し、そこで第2高調波19に波長変換される。光波長変換素子15から発散光状態で射出した第2高調波19およびレーザービーム11は、コリメーターレンズ20によって平行光化され、第2高調波19が利用位置に導かれる。この第2高調波19をレーザービーム11から分離させるには、既に説明したようなものを適宜用いればよい。

【0126】一方、第1のファイバー51に移ったレーザービーム11は、該第1のファイバー51を伝搬してその屈折率変化部において反射回折する。反射回折したレーザービーム11は、集光レンズ40を介して半導体レーザー10にフィードバックされ、そこでこの場合も図20の装置におけるのと同様の効果が得られることになる。

【0127】次に図27を参照して、半導体レーザー10の後方射出光を利用してその発振波長を選択、ロックするようにした本発明の第21の実施形態について説明する。この第21の実施形態の光波長変換モジュールにおいては、光波長変換素子15に向かわないレーザービーム11R(後方射出光)が、収束光学系としての集光グレーティング23に入射したレーザービーム11Rは、該ファイバーグレーティング23の屈折率変化部において反射回折する。反射回折したレーザービーム11Rは、集光レンズ60を介して半導体レーザー10にフィードバックされ、そこでこの場合も図20の装置におけるのと同様の効果が得られる。

【0128】なお以上説明した第1～21の実施形態においては全て、MgO-LNのインゴット16'を、Y軸

を YZ 面内で Z 軸側に 3° 回転させた軸に対して垂直な面でカット、研磨して得られた MgO-LN 基板 (3° Y カット基板) 16 が用いられているが、本発明ではそれ以外の方位でカットされた基板を用いることも可能である。例えば図 28 に示すように、MgO-LN のインゴット 16" を、その Z 軸を ZX 面内で X 軸側に 87° 回転させた軸 Z" に垂直となる面でカット、研磨して得た基板 (87° Z カット基板) も好適に用いることができる。

【0129】また、以上例示した基板は、その表面に平行な方向および垂直な方向に対して、それぞれ Z 軸および Y 軸がオフセットしているものであるが、少なくとも Z 軸がオフセットしていれば同様の効果が得られるものである。

【0130】さらに本発明の光波長変換モジュールにおいては、光導波路のドメイン反転部よりも導波方向上流側において、該光導波路を導波する光を変調する電気光学光変調部が形成されてもよい。このような電気光学光変調部を有する光波長変換モジュールについては、例えば本出願人による特願平 8-314800 号明細書に詳しい記載がなされている。

【図面の簡単な説明】

【図 1】本発明の第 1 実施形態による光波長変換モジュールを示す概略側面図

【図 2】上記光波長変換モジュールの要部を示す斜視図

【図 3】光波長変換素子における基板の分極の向きを説明する概略図

【図 4】上記第 1 実施形態の光波長変換モジュールに用いられた光波長変換素子を作成する様子を示す概略斜視図

【図 5】上記光波長変換素子に用いられる基板のカット状態を説明する概略図

【図 6】上記光波長変換素子に形成されるドメイン反転部を示す概略斜視図

【図 7】本発明の第 2 実施形態による光波長変換モジュールを示す概略側面図

【図 8】本発明の第 3 実施形態による光波長変換モジュールを示す概略側面図

【図 9】本発明の第 4 実施形態による光波長変換モジュールを示す概略側面図

【図 10】本発明の第 5 実施形態による光波長変換モジ

ュールを示す概略側面図

【図 11】本発明の第 6 実施形態による光波長変換モジ

ュールを示す概略側面図

【図 12】本発明の第 7 実施形態による光波長変換モジ

ュールを示す概略側面図

【図 13】本発明の第 8 実施形態による光波長変換モジ

ュールを示す概略側面図

【図 14】本発明の第 9 実施形態による光波長変換モジ

ュールを示す概略側面図

【図 15】本発明の第 10 実施形態による光波長変換モ

ジュー

ルを示す概略側面図

【図 16】上記第 15 実施形態による光波長変換モジ

ュールの要部を示す概略側面図

【図 17】本発明の第 16 実施形態による光波長変換モ

ジュー

ルを示す概略側面図

【図 18】本発明の第 17 実施形態による光波長変換モ

ジュー

ルを示す概略側面図

【図 19】本発明の第 18 実施形態による光波長変換モ

ジュー

ルを示す概略側面図

【図 20】本発明の第 19 実施形態による光波長変換モ

ジュー

ルを示す概略側面図

【図 21】本発明の第 20 実施形態による光波長変換モ

ジュー

ルを示す概略側面図

【図 22】本発明の第 21 実施形態による光波長変換モ

ジュー

ルを示す概略側面図

【図 23】本発明の第 22 実施形態による光波長変換モ

ジュー

ルを示す概略側面図

【図 24】本発明の第 23 実施形態による光波長変換モ

ジュー

ルを示す概略側面図

【図 25】本発明の第 24 実施形態による光波長変換モ

ジュー

ルを示す概略側面図

【図 26】本発明の第 25 実施形態による光波長変換モ

ジュー

ルを示す概略側面図

【図 27】本発明の第 26 実施形態による光波長変換モ

ジュー

ルを示す概略側面図

【図 28】本発明に用いられる基板の別のカット状態を説明する概略図

【図 29】従来の光波長変換モジュールの一例を示す概略側面図

【図 30】従来の光波長変換モジュールの別の例を示す概略側面図

【図 31】従来の光波長変換モジュールの問題を説明する説明図

【符号の説明】

10 半導体レーザー

10a, 10b 半導体レーザーの端面

11 レーザービーム (基本波)

11R レーザービーム (後方反射光)

12 コリメーターレンズ

13 集光レンズ

14 狹帯域バンドパスフィルター

15 光波長変換素子

16 MgO-LN 結晶基板

17 ドメイン反転部

18 チャンネル光導波路

18a, 18b チャンネル光導波路の端面

19 第 2 高調波

20 コリメーターレンズ

21 ダイクロイックミラー

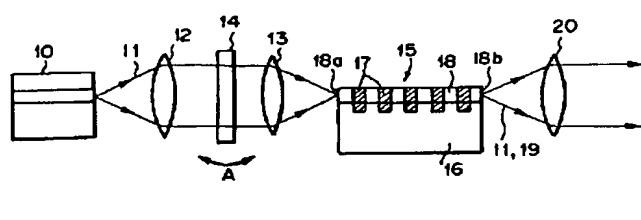
22 集光レンズ

50 22

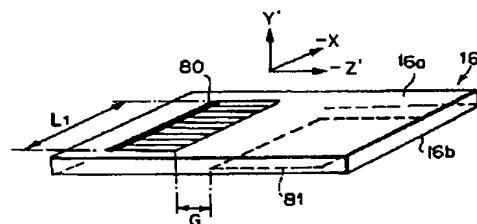
23 ファイバーグレーティング  
 23a ファイバーグレーティングのコア端面  
 23b ファイバーグレーティングのコア  
 23c ファイバーグレーティングのクラッド  
 30 ダイクロイックミラー  
 31 集光レンズ  
 33 ファイバーグレーティング  
 34 第1のファイバー  
 35 第2のファイバー  
 40, 41 集光レンズ  
 45 ピームスプリッタ  
 46 ミラー  
 50 ファイバーグレーティング

51 第1のファイバー  
 52 第2のファイバー  
 60 集光レンズ  
 80 櫛形電極  
 81 平板電極  
 82 ピームスプリッタ  
 84 集光レンズ  
 85 ミラー  
 86 コリメーターレンズ  
 10 90 透過型パルクグレーティング  
 91 透過型狭帯域薄膜バンドパスフィルター  
 92 反射型パルクグレーティング  
 95 反射型狭帯域薄膜バンドパスフィルター

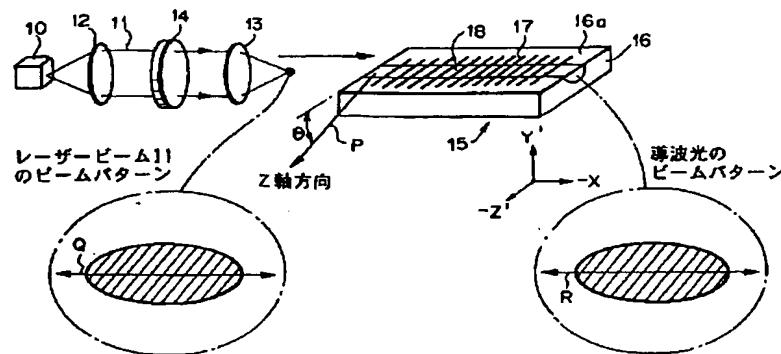
【図1】



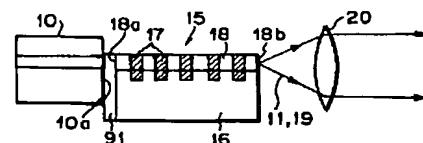
【図4】



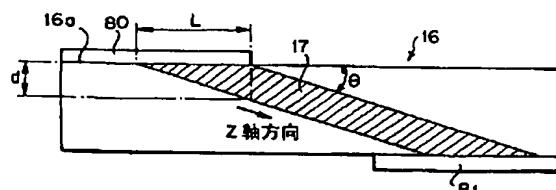
【図2】



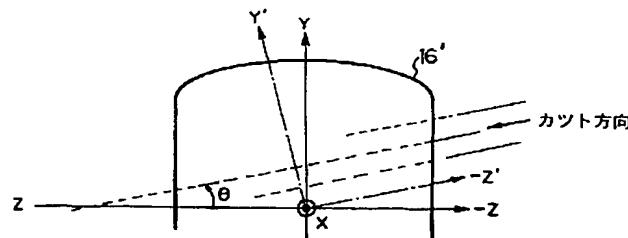
【図13】



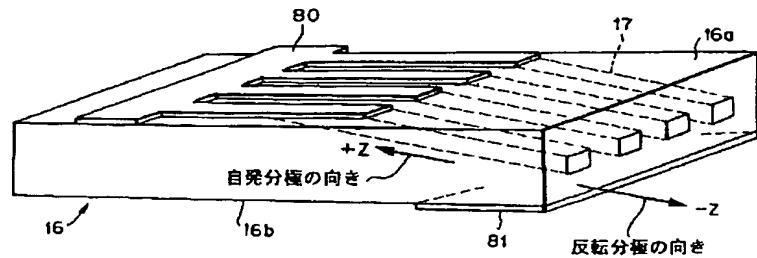
【図3】



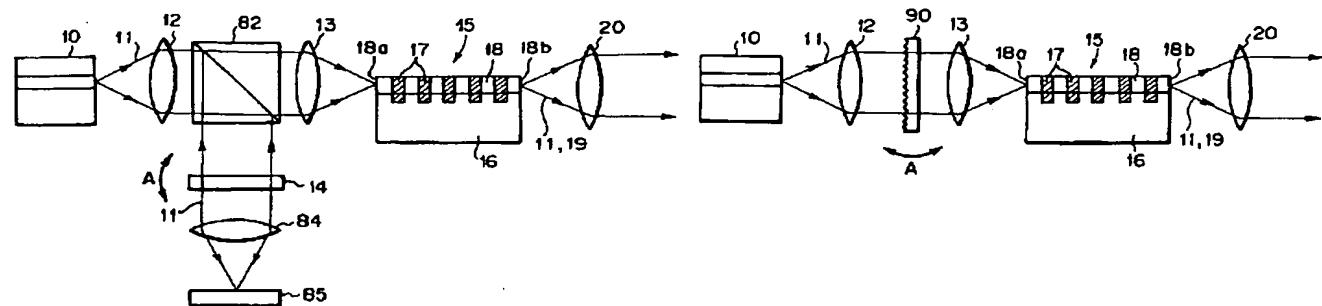
【図5】



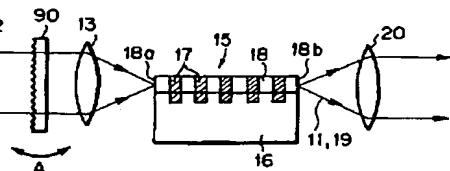
【図 6】



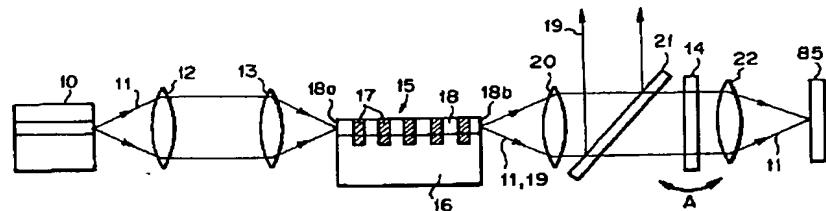
【図 7】



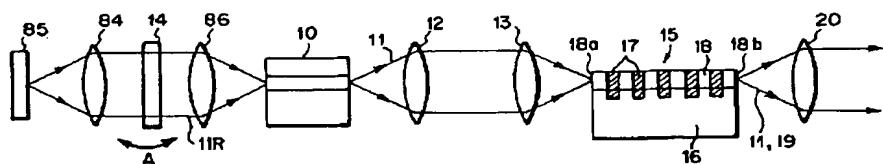
【図 10】



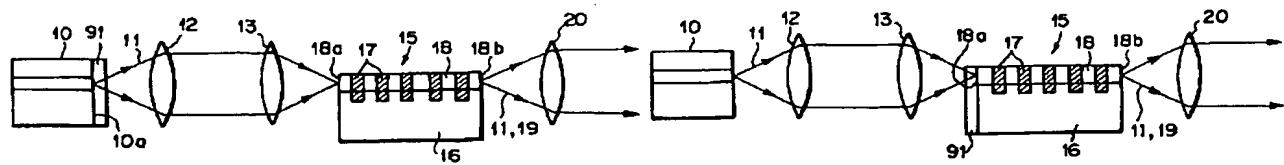
【図 8】



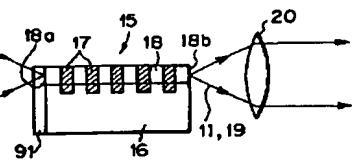
【図 9】



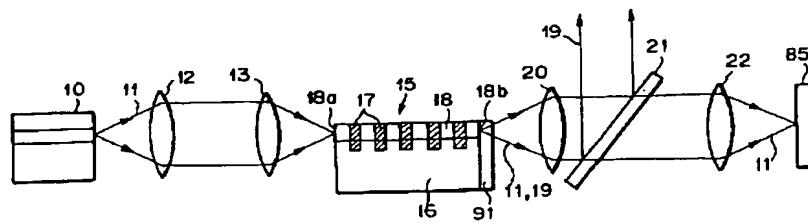
【図 11】



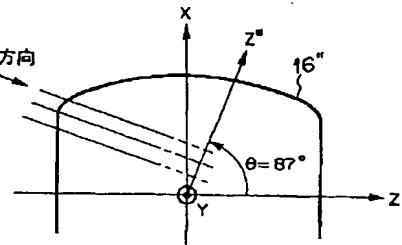
【図 12】



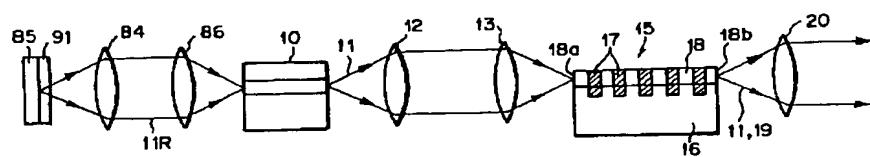
【図 1 4】



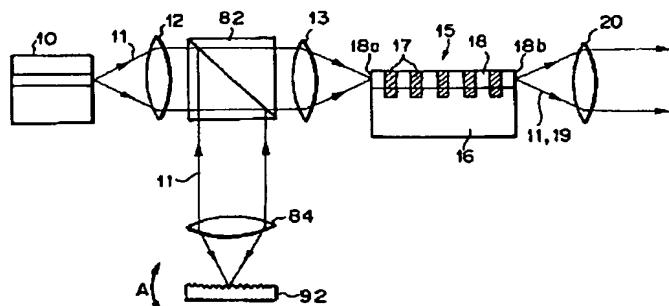
【図 2 8】



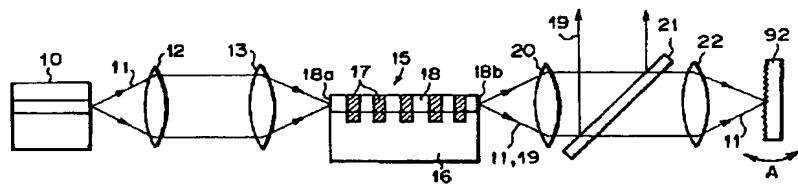
【図 1 5】



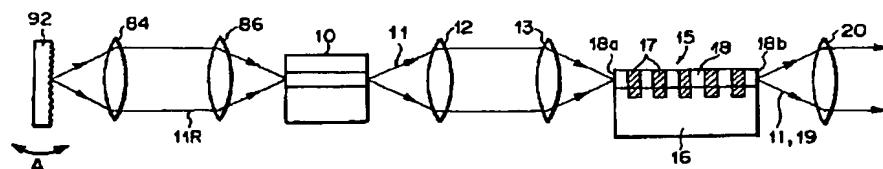
【図 1 6】



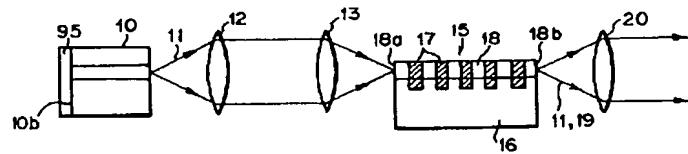
【図 1 7】



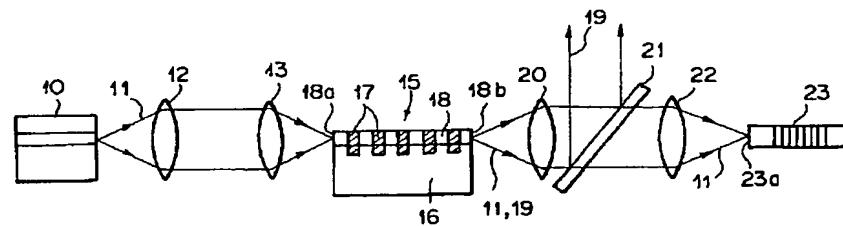
【図 1 8】



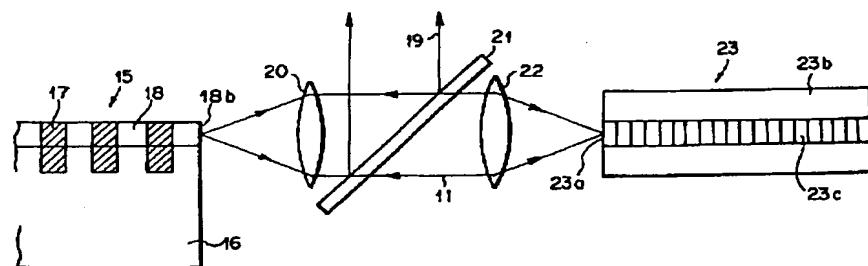
【図 19】



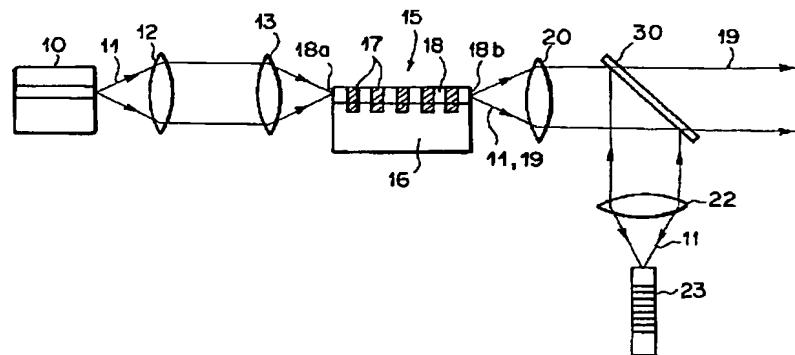
【図 20】



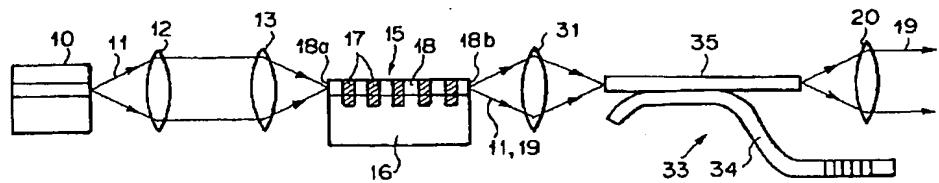
【図 21】



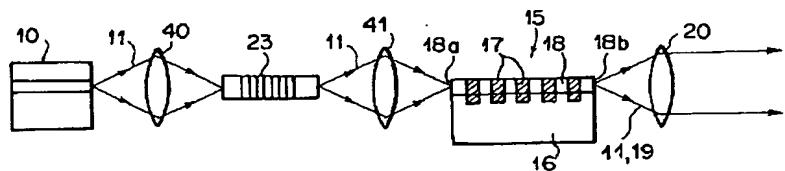
【図 22】



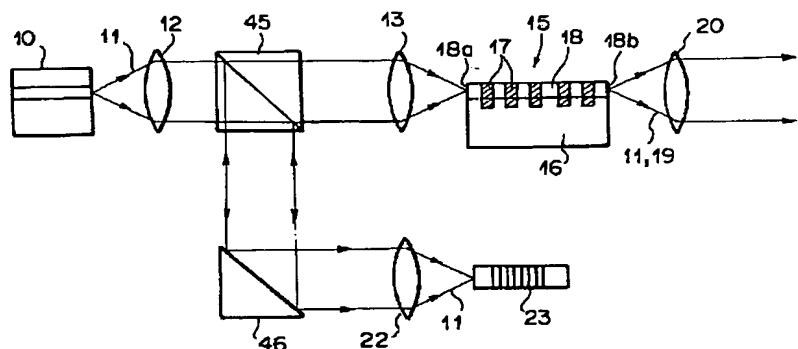
【図23】



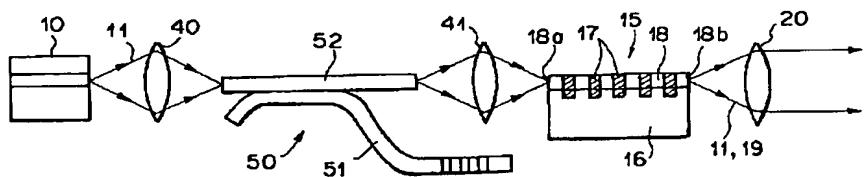
【図24】



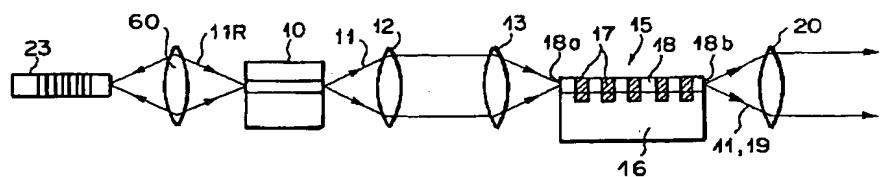
【図25】



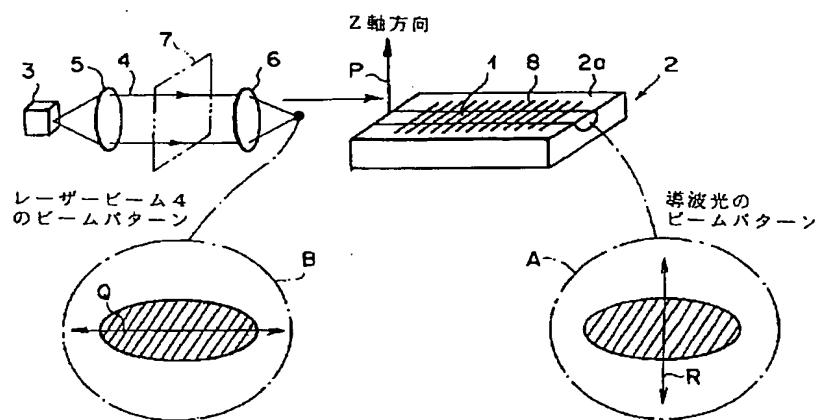
【図26】



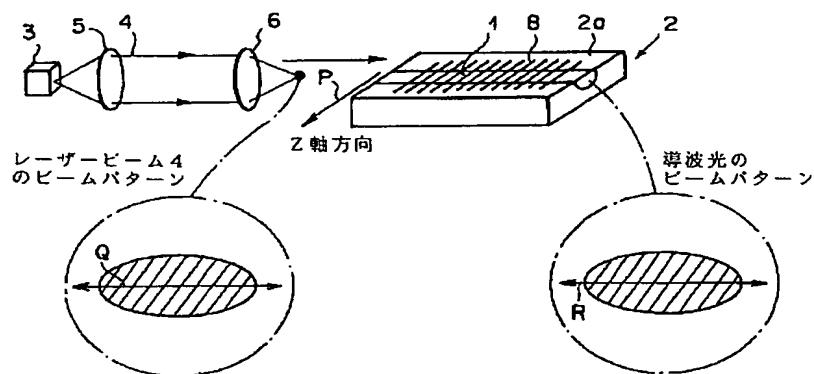
【図27】



【図29】



【図30】



【図31】

